Patent number:

JP5226270

Publication date:

1993-09-03

Inventor:

RI HIDEKI: YONENAGA TOMIHIRO

Applicant:

TOKYO ELECTRON LTD

Classification:

- International:

C23C16/00; H01L21/205; H01L21/285; H01L21/31

- european:

Application number: JP19920309258 19921023

Priority number(e): JP19920309258 19921023; JP19910305347 19911024

Report a data error here

Abstract of JP5226270

PURPOSE:To provide a cleaning method which cleans every corner of a cold wall type treatment device effectively and eliminates the need for an exclusively designed removable device. CONSTITUTION:A cleaning gas, which is derived from CIF3 diluted with an N2 gas, is supplied into a treatment vessel 10 at an amblent temperature. No plasma is applied during this cleaning operation. Since the CIF3 gas is very active, it reacts even at the ambient temperature and etches a W coat and a WSI coat. The pressure and flow rate of the CIF gas are controlled so that the CIF gas may be distributed to every corner of the treatment chamber 10. Therefore, the W coat and the WSI coat are removed from every corner of the treatment chamber 10 irrespective of their locations. The exhaust gas of the cleaning gas is sent from an exhaust port 42 of the bottom 10a of the vessel to a pump 46 by way of an exhaust pipe 44 where the pump 46 sends the exhaust gas to a removal device.

(19)日本国特許庁 (JP)

(12)公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平5-226270

(43)公開日 平成5年(1993)9月3日

(51) Int. C1. ⁶	鐵別記号		FI	
H01L 21/205		7454-4M		
C23C 16/00		7325-4K		
HO1L 21/285	C	7738-4M		
// HO1L 21/31	В	8518-4M		

審査請求 未請求 請求項の数2 (全7頁)

(21)出願番号 特願平4-309258

(22) 出顧日 平成4年(1992)10月23日

(31)優先権主張番号 特顯平3-305847 (32)優先日 平3(1991)10月24日

(83)優先権主張国 日本(JP)

(71)出顧人 000219967

東京エレクトロン株式会社

東京都新宿区西新宿2丁目3番1号

(72)発明者 李 秀樹

東京都新宿区西新宿2丁目3番1号 東京

エレクトロン株式会社内

(72)発明者 米永 富廣

東京都新宿区西新宿2丁目3番1号 東京

エレクトロン株式会社内

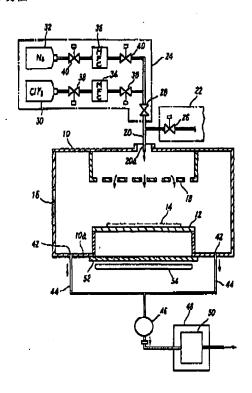
(74)代理人 弁理士 佐々木 聖孝

(54) 【発明の名称】コールドウォール形処理装置のクリーニング方法

(57) 【要約】

[目的] コールドウォール形処理装置内を隅々まで効果的にクリーニングすることができ、かつ特別な除去装置を必要としないクリーニング方法を提供する。

[構成]処理容器10内に、常温の下で、C1F3をN2ガスで希釈したクリーニングガスを供給して、クリーニングを行う。この際、プラズマをかけることはしない。C1F3ガスは非常に活性であるため、常温下でも反応してW被膜およびWSi被膜をエッチングする。C1F3ガスが処理容器10内の隅々まで十分に行きわたるようにクリーニングガスの圧力、流量が制御されることで、処理容器10内の隅々まで各部のW被膜およびWSi被膜が除去される。クリーニングの排ガスは、容器底面10aの排気口42から排気管44を介してポンプ46へ送られ、ポンプ46から除去装置48へ送られる。



 $\widetilde{\zeta}_{i}^{*}$

61

ri

11

ŝ:

 $|\varsigma|$

くるがくくないがら

【特許請求の範囲】

【請求項1】 コールドウォール形の処理装置の内部を クリーニングする方法において、

1

前記処理装置内の温度を常温~約400°Cに維持した 状態で前記処理装置内にC1F3を含むクリーニングガスを供給し、前記処理装置内に付着した被膜を除去する ようにしたことを特徴とするクリーニング方法。

【請求項2】 コールドウォール形の処理装置の内部を クリーニングする方法において、

前記処理装置内の加熱可能な部分を炭化シリコンで構成 10 し、前記加熱可能な部分の温度を約200° Cに維持した状態で前記処理装置内にC1F3 を含むクリーニングガスを供給し、前記処理装置内に付着した被膜を除去するようにしたことを特徴とするクリーニング方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、コールドウォール形処 理装置のクリーニング方法に関する。

[0002]

【従来の技術】半導体集積回路の成膜工程に使用される 20 C V D 装置は、処理容器全体を電気炉の中に入れて半導体ウエハを加熱するホットウォール形と、処理容器自体は常温(室温)のままで半導体ウエハだけを加熱するコールドウォール形とに分けられる。一般に、ホットウォール形が一度に多数枚の半導体ウエハを成膜するバッチ処理に用いられるのに対し、コールドウォール形は半導体ウエハを1 枚毎に成膜する枚業処理に用いられる。

【0003】コールドウォール形CVD装置では、サセプタ(基板設置台)に半導体ウエハを設置し、適当なヒータによりサセプタを介して半導体ウエハを加熱しなが 30 ら、あるいはサセプタを介さず外部よりウエハに直接光を当てて加熱しながら、半導体ウエハの表面に所定のガスを供給し、そのガスの分解生成物あるいは反応生成物をウエハ上に堆積させる。このようにして半導体ウエハ上に被膜が形成される時、半導体ウエハ周囲のサセプタ、ウエハ保持手段等の表面にも、反応ガスの分解生成物あるいは反応生成物が堆積して被膜が付着する。また、処理容器の内側壁面にもそのような被膜が付着することがある。

【0004】従来から、コールドウォール形CVD装置 40 内をクリーニングする方法として、NF3 を含むクリーニングガスを装置内に供給し、このクリーニングガスで上記のようなサセプタやウエハ保持手段等に付着した被膜をエッチングして除去する方法が知られている。このクリーニング方法では、NF3 自体の分解性がよくないので、プラズマを利用する。つまり、処理容器においてサセプタと対向する位置に電極板を配置し、サセプタと被電極板との間に高周波電圧を印加して、そこにプラズマを発生させ、そのプラズマによってNF3 を活性状態に励起するようにしている。 50

[0005]

【発明が解決しようとする課題】上記のようなNF3 プラズマ方式のクリーニング方法は、プラズマが分布するサセプタやウエハ保持手段近辺の被膜を効果的に除去することはできるが、プラズマの及ばない部分の被膜を除去するのは難しかった。特に、半導体ウエハのローディング・アンローディングの際にウエハの外周部あるいの世でである。 サセプタまたはウエハ保持手段等から剥がれ落ちて処理容器の底に付着している被膜片は、この従来方法ではなかなかクリーニングできないため、作業員が処理容器を開けて布などで拭き取っていた。このようなマニュアルクリーニングは、作業員にとっては大きな負担であった。

【0006】また、排ガス規制の面から、CVD装置においても排気ガスから有害、危険なガス成分を分解除去するための高価な除去装置を付設するのが通例となっているが、NF3は分解しにくいガスであるため、反応ガス等の他の排気ガスと共通の除去装置が使えず、別個に専用の除去装置が必要であり、このため2台の除去装置を設置しなければならなかった。

【0007】本発明は、かかる問題点に鑑みてなされたもので、処理装置内の隅々まで効果的にクリーニングすることができ、かつ特別な除去装置を必要としないコールドウォール形処理装置のクリーニング方法を提供することを目的とする。

[0008]

【課題を解決するための手段】上記の目的を違成するために、本発明の第1の方法は、コールドウォール形の処理装置の内部をクリーニングする方法において、前記処理装置内の温度を常温に維持した状態で前記処理装置内に日着した被膜を除去する方法とした。また、本発明の第2の方法は、コールドウォール形の処理装置内の加熱可能な部分を放化シリコンで構成し、前記加熱可能な部分の温度を約200°Cに維持した状態で前記処理装置内にC1F3を含むクリーニングガスを供給し、前記処理装置内に付着した被膜を除去する方法とした。(0009)

40 【作用】コールドウォール形の処理装置において所定の 処理が何回か行われ、被処理体設置台その他の各部に不 所望な被膜が付着した時点で、本発明のクリーニングは、常温 ~約400° Cの温度で該処理装置内にC1F3 を含む クリーニングガスを供給する。その際、プラズマを使う 必要はない。C1F3 ガスは非常に活性であるため、常温~約400° Cの温度下で披膜と容易に反応する。 っまり、C1F3 ガスの一部が反応して反応熱を発生する と、その反応熱で付近のC1F3 ガスが活性化されて反 応し、その反応熱によってさらに多くのC1F3 ガスが

S;

6) []

11

6.

Ç.

1十つくくをなくらんの前に

特朗平5-226270

3

活性化されて反応するという具合に自発的にエッチング を展開する。したがってプラズマを必要としない。

【0010】このように、C1F3 ガスはプラズマがなくとも被膜と反応してエッチングを行うので、C1F3 ガスが処理装置内の隅々まで十分に行きわたるようにクリーニングガスの圧力、流量を適当に制御することで、処理装置内の隅々まで各部の被膜を除去することができる。また、C1F3 ガスは分解性がよいので、その排ガスを反応ガスの排ガスと共通の除去装置で処理することができる。

[0011]

【実施例】以下、添付図を参照して、本発明をコールドウォール形の枚葉式CVD装置に適用した実施例を説明する。

【0012】図1において、このCVD装置の処理容器 10はたとえばアルミニウムからなる円筒状のチャンパで、その中央部にサセプタ(基板設置台) 12が配設されている。成膜処理が行われる時、サセプタ12上には点線で示すように半導体ウエハ14が載置される。処理 容器10の一側壁にはゲートバルブ16が設けられ、こ 20のゲートバルブ16を介して半導体ウエハ14が出し入れされるようになっている。

【0013】サセプタ12の上方にはガスを均一に供給するための多孔板18が取付され、この多孔板18の奥(上部)よりガス導入管20のガス吐出部20aが垂直に容器内に入れられている。このガス導入管20には、反応ガス供給系22とクリーニングガス供給系24とが接続されており、これらの切り替えはパルプ26,28によって行われる。

【0014】クリーニングガス供給系24には、エッチ 30ングガスとしてC1F3を供給するC1F3ガス供給部30と、希釈用キャリアガスとしてN2ガスを供給するN2ガス供給部32とが備えられ、これらのガス供給部30、32はそれぞれガス流量調整器(MFC)34、36およびパルブ38、40等を介してガス導入管20に接続される。ガス流量調整器34、36でC1F3ガスおよびN2ガスそれぞれの供給流量が関節されることによって、C1F3が所定の濃度に希釈されたクリーニングガスがガス導入管20に供給されるようになっている。40

【0015】処理容器10の下部において、容器底面10点には複数の排気口42が設けられている。処理容器10内で発生した反応生成物のガスや余った反応ガスまたはクリーニングガスは、これらの排気口42から排気管44を通って真空ポンプ46側へ排出される。この真空ポンプ46としては、オイルフリーのドライポンプを用いるのが好ましい。これは、クリーニングガスとしてC1F3を用いるために、ウェットポンプを使用するとポンプオイルの劣化やオイル中に混入した塩素やフッ素によってポンプ自体の体化を生ずるおそれがあるからで

ある。

【0016】真空ボンプ46より後段の排出系には、このボンプから排出された反応ガスまたはクリーニングガスの排ガスから有害、危険なガス成分を除去するための除去装置48が設けられている。この除去装置48には、有害、危険なガス成分を吸着または分解するための薬剤が入った筒50が収容されている。

【0017】また、サセプタ12の下方の容器底面にはクォーツウィンドウ52が取付されその下に加熱用のハロゲンランプ54が配設されている。成膜工程時、このハロゲンランプ64からの光はクォーツウィンドウ52を通ってサセプタ12の裏面を照射し、その光エネルギでサセプタ12がたとえば650~700°Cに加熱され、この加熱されたサセプタ12を介して半導体ウエハ14がたとえば500~550°C程度に加熱されるようになっている。

【0018】次に、このCVD装置におけるタングステン系被膜の成膜工程と、このCVD装置のクリーニング工程について説明する。

【0019】先ず、タングステン系被膜の成膜工程について説明する。成膜処理を受ける半導体ウエハ14は、ゲートパルプ16を介してハンドアーム等のウエハ搬送機構(図示せず)によりサセプタ12上にローディングされる。次に、反応ガスとして、たとえばWF6 (大フッ化タングステン)およびSiH2C12(ジクロールシラン)がそれぞれ所定の流量で反応ガス供給系22よりガス導入管20を介して処理容器10内に導入され、この導入された反応ガスが多孔板18を通って半導体ウエハ14に吹き付けられることにより、半導体ウエハ14の表面にWSI(タングステン・シリサイド)の被膜が形成される。また、別の反応ガスとしてWF6とH2を用いたときは、W(タングステン)の被膜が半導体ウエハ14の表面に形成される。

【0020】この成膜工程において、半導体ウエハ14はサセプタ12を介して加熱ランプ54によって加熱されるが、処理容器10自体は常温(室温)状態におかれる。また、反応ガスの分解生成物または反応生成物の大部分は半導体ウエハ14の表面に堆積するが、一部はサセプタ12の外周縁部やウエハ保持部材(図示せず)に40付着し、処理容器10の内壁面にもわずかであるが付着する。そして、成膜工程が終了すると、半導体ウエハ14は上記ウエハ搬送機構によりサセプタ12からアンローディングされる。このアンローディングまたはローディングの際に、半導体ウエハ14あるいはサセプタ12、ウエハ保持部材等から被膜が剝がれ落ちることがあり、その剥がれ落ちた被膜片は処理容器10の底面10 a等に付着する。

CIF3 を用いるために、ウェットポンプを使用すると 【0021】上記のような成膜工程が所定回数実施されポンプオイルの劣化やオイル中に混入した塩素やフッ素 ると、成膜工程が一時中断され、反応ガス供給系22おによってポンプ自体の劣化を生ずるおそれがあるからで 50 よび加熱ランプ54がオフに切り替えられ、処理容器1

6.

0

11でもなっては自己

(4)

特開平5-226270

5

0内に半導体ウエハ14が入っていない状態で、常温の まま、本実施例によるクリーニングが行われる。このク リーニングに先立ち、H2 ガスまたはN2 ガス等による パージが行われ、処理容器10から反応ガスが除去され

【0022】本実施例によるクリーニングにおいては、 上記のようにクリーニングガス供給系24よりC!F3 ガスをN2 ガスで所定の濃度に希釈したクリーニングガ スがガス導入管20を介して処理容器10内に導入さ れ、その導入されたクリーニングガスは多孔板18から 10 サセプタ12その他の装置各部へ供給される。

【0023】C1F3ガスは化学的に活性なガスで、ブ ラズマがなくても、被膜、特にタングステン系の被膜と よく反応する。したがって、クリーニングガスが処理容 器10内に充満するようにその供給流量が制御されるこ とで、C1F3 ガスが処理容器10内の隅々まで行き渡 り、各部に付着しているWSi被膜もしくはW被膜はC 1 F3 ガスの供給を受けるだけで効果的にエッチングさ れることになる。

リーニング方法によっては除去することが難しい容器底 面10a上の被膜も、本実施例のクリーニング方法によ れば容易に除去される。したがって、作業員の手を煩わ せるマニュアルクリーニングは不要である。なお、C1 F3 ガスが排気日42、排気管44を通る際に、そこに 付着している被膜もエッチングされ除去される。

【0025】また、C1F8 ガスは分解性がよく、アリ カリ溶液等にも容易に溶けるため、その排ガスを反応ガ スの排ガスと同様に共通の除去装置48で処理すること ができる。したがって、クリーニング用の特別な除去装 30 置は不要である。

【0026】図2~図5は、本実施例のクリーニング方 法によるエッチング効果を示すグラフである。図示のデ ータは、表面にW被膜が形成された半導体ウエハを試験 材としてサセプタ12上に置き、種々の条件の下で上記 のC1F8ガスを含むクリーニングガスを供給したとき の該半導体ウエハのW被膜のエッチングレートを測定し た実験例で得られたものである。

【0027】まず、図2のグラフは、室温下で、クリー ニングガス中のCIF3 ガス、N2ガスの流量をそれぞ れ500gccmに一定に保ち、ガスの圧力を変化させ たときのエッチングレートの特性を示す。この図2に示 されるように、ガス圧を高くするほど、ClF3 ガスと W被膜との反応が促進されてエッチングレートが上が り、10~50Toorの圧力に対して約2000~4 000オングストローム/minのエッチングレートが 得られることが判る。

【0028】図3のグラフは、室温下で、N2 ガスの流 量を1500sccm、圧力を10Toorにそれぞれ ングレートの特性を示す。この図3から、C1F3ガス の流量を大きくするほどC 1 F8 ガスの供給量が増大し てエッチングレートが上がり、400~1000scc mのC1F3 ガス流量に対して約3000~6000オ ングストローム/minのエッチングレートが得られる ことが判る。

【0029】図4のグラフは、室温下で、C1F3 ガス の流量を500sccm、圧力を10Toorにそれぞ れ一定に保ち、N2 ガスの流量を変えたときのエッチン グレートの特性を示す。この図4から、N2 ガスの流量 を大きくするほどClF3 ガスが希釈されてエッチング レートが下がり、500~5000sccmのN2 ガス 流量に対して約4500~2500オングストローム/ minのエッチングレートが得られることが判る。

【0030】図5のグラフは、室温下で、圧力を10To rrに保ち、C1F3 ガスとN2 ガスの流量比を一定

(1:3)にして全流量を変化させたときのエッチング レートの特性を示す。この図から、クリーニングガスの 流量を上げるほどCIF3 ガスの供給量が増大してエッ 【0024】これにより、従来のNF8 のプラズマ式ク 20 チングレートが上がり、400/1200~1000/ 3000のC1F3 /N2 ガスの流量に対して約360 0~4800オングストローム/minのエッチングレ ートが得られることが判る。

> 【0031】このように、本実施例のクリーニング方法 によれば、室温でも、ガスの流量、圧力、ClF3 ガス の濃度等の条件を適当に選ぶことで、3000オングス トローム/min以上のエッチングレートを容易に得る ことができる。なお、WSi被膜においても間様のエッ チングレートが得られることが実験で確認できた。この 点、従来のNF3 ガスによるプラズマ式のクリーニング 方法で得られるエッチングレートは高々2000オング ストローム/min程度であるから、クリーニング効率 においても従来方法に勝るとも劣らない効果が得られ

【0032】次に、本発明の第2の実施例について説明 する。第2の実施例は、コールドウォール形の処理装 置、たとえば図1に示すような処理装置において、サセ プタ14、ウエハ保持部材(図示せず)、処理容器10 の内壁等の加熱可能な部分をC1F3 に対して耐食温度 40 の範囲内で高温に維持した状態で、そこにC1F3を含 むクリーニングガスを供給して、容器10等の各部、特 に加熱可能な部分のクリーニングを行うものである。

【0033】図6は、コールドウォール形処理装置内の 加熱可能な部分に利用可能な種々の材質のC1F3 に対 する各耐食温度を示す。これらの材料をサセプタ、ウエ ハ保持部材、処理容器等の加熱可能な部分に用いた場合 は、それらを高温にするほどクリーニング速度が大きく なる。しかし、耐食範囲を越えると、その部材自体から 逆にパーティクルが発生するので、具合が悪い。したが 一定に保ち、C1F3 ガスの流量を変えたときのエッチ 50 って、高温にするとはいっても、各部の耐食温度以下に

7

(5)

特開平5-226270

抑えるのが望ましい。

【0034】図7は、コールドウォール形処理装置内の加熱可能部分を炭化シリコン(SIC)で構成し、容器内の実空度(10Torr)、クリーニングガス(CIF3/N2)の流量(100/2000sccm)、クリーニングガス供給法(CIF3/N2の同時出し)、クリーニング時間(20秒間)の諸条件を固定し、クリーニング温度を変化させたときのエッチングレートの特性を示す。この図7に示されるように、クリーニング温度を高くするほどエッチングレートは上昇し、200°C付近の高温下では約3200オングストローム/mInのエッチングレートが得られることがわかる。

【0035】なお、加熱手段としては、図1のハロゲン ランプ54のような加熱処理用の加熱手段を利用しても よく、さらにはクリーニング用としてニクロム線等の発 熱手段を処理容器10の壁等の内部に埋設してもよい。 【0036】上述した実施例は、W被膜またはWSI被 膜を除去してクリーニングを行うものであったが、タン グステン系の被膜に限らず、酸化シリコン系等の被膜に 対しても本発明のクリーニング方法を用いることができ 20 る。また、上述した実施例におけるコールドウォール形 処理装置は枚葉式CVD装置であったが、本発明のクリ ーニング方法はその種の成膜処理装置に限定されるもの ではなく、スパッタ装置等の他の方式のコールドウォー ル形成膜処理裝置にも使用できるものであり、さらには 成膜以外の処理を行う装置であっても内部に付着した不 所望な被膜を除去してクリーニングする必要がある任意 のコールドウォール形処理装置に使用することができ る。

[0037]

【発明の効果】以上説明したように、本発明のクリーニング方法によれば、コールドウォール形の処理装置内の 温度を常温~約400°Cに維持してそこにC1F3を 含むクリーニングガスを供給して、プラズマなしで処理 装置内の各部に付着した不所望な被膜をエッチングして 除去するようにしたので、処理装置内の隅々まで各部の 被膜を除去することができ、クリーニング残しを出さない効果的なクリーニングを実現することができる。したがって、作業員のマニュアルクリーニングは不要となる。さらに、クリーニングの排ガスを反応ガス等の他の排ガスと共通の除去装置で処理することができ、特別の除去装置を必要としないので、除去装置の設置コストを安価にすることができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の一実施例によるクリーニング方法を実 10 施するためのコールドウォール形枚葉式CVD装置の全 体構成を示す略断面図である。

【図2】実施例のクリーニング方法において圧力に対するエッチングレートの特性を示すグラフである。

【図3】実施例のクリーニング方法においてC1F3 ガスの流量に対するエッチングレートの特性を示すグラフである。

【図4】 実施例のクリーニング方法においてN2 ガスの 流量に対するエッチングレートの特性を示すグラフであ る。

【図5】実施例のクリーニング方法においてクリーニングガスの総流量に対するエッチングレートの特性を示すグラフである。

【図6】コールドウォール形処理装置内の加熱可能部分 に利用可能な種々の材質のC1F3 に対する各配食温度 を示す表である。

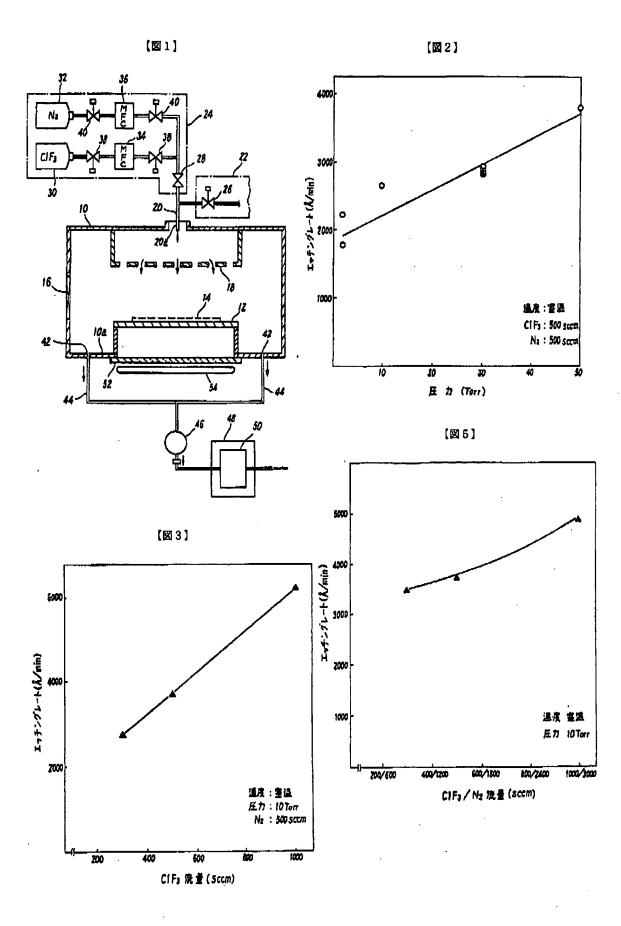
【図7】第2の実施例のクリーニング方法において温度 に対するエッチングレートの特性を示すグラフである。

【符号の説明】

- 10 処理容器
- 30 12 サセプタ
 - 14 半導体ウェハ
 - 22 反応ガス供給系
 - 24 クリーニングガス供給系
 - 30 C1F3 ガス供給部
 - 32 N2 ガス供給部
 - 48 除去装置

SUBTITE OF

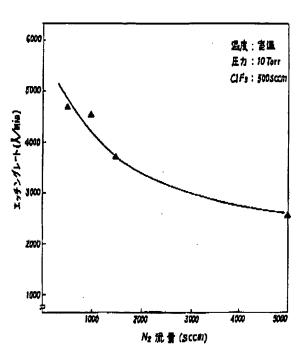
11人があるがのから



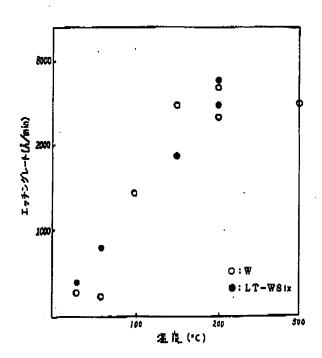
(7)

特開平5-226270





(図7)



【図6】

各材質のCIFS に対する耐食制度

BUS 480	~ 70 C
808 304	~120° C
SUS 318	~150. C
アルミニウム	~400' C
ニッケル	~800, C
インコネル	~800. C
石英	~180' C
A LE OS	~400' C
81 C	~800. ¢
Zr 02	~400° C
AIN	~400' C